PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11) Publication number: 10316727 A

(43) Date of publication of application: 02 . 12 . 98

(51) Int. CI

C08F297/08 C08K 3/34 C08K 5/098 C08K 5/52

C08L 23/10 C08L 53/00

(21) Application number: 09132177

(22) Date of filing: 22 . 05 . 97

(71) Applicant:

CHISSO CORP

(72) Inventor:

OKAYAMA CHIKASHI NAKAJIMA TAKANORI **AKITAYA SHINICHI SUMI YOSHITAKA**

(54) POLYPROPYLENE RESIN COMPOSITION

(57) Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To obtain a resin composition desirable for the production of a molding excellent in the balance among properties such as transparency, whitening resistance and low-temperature impact resistance by mixing a polymer blend comprising propylene/ α -olefin random copolymers which have propylene contents in specified different ranges and in which the ratio between the intrinsic viscosities, etc., are in specified ranges with an α -crystal nucleator in a specified ratio.

SOLUTION: This composition comprises 99-99.9999 wt.%

propylene polymer blend which comprises propylene/α-olefin random copolymer (A) having a propylene content of 90-99 wt.% and propylene/α-olefin random popolymer (B) having a propylene content of 55-90 wt.% and in which the intrinsic viscosity [n]B of component B is 1.3-3.5 dl/g, the ratio of the intrinsic viscosity [u)lg of component B to that of component A,[η]B/[η]A, is 0.5-1.3, and the product of this ratio, [n]B/[n]A and the ratio between the weights of these components, WAWB is 1.0-4.5 and 1-0.0001 wt.% α -crystal nucleator.

COPYRIGHT: (C)1998,JPO

(19) 日本国特許庁(JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

特開平10-316727

(43)公開日 平成10年(1998)12月2日

(51) Int.Cl. ⁶	識別記号	F I
C08F 29	7/08	C 0 8 F 297/08
C08K	3/34	C 0 8 K 3/34
ļ	5/098	5/098
!	5/52	5/52
C08L 2	3/10	C 0 8 L 23/10
		審査請求 未請求 請求項の数3 OL (全12頁) 最終頁に続く
(21)出願番号	特願平9-132177	(71) 出願人 000002071
		チッソ株式会社
(22)出願日	平成9年(1997)5月22日	大阪府大阪市北区中之島3丁目6番32号
		(72)発明者 岡山 千加志
		千葉県市原市草刈1906番地ちはら台4-14
		-6
		(72)発明者 中島 隆則
		千葉県市原市五井8890番地
		(72)発明者 秋田谷 真一
		千葉県市原市菊間2897番地79
		(72) 発明者 隅 祥高
		千葉県市原市辰巳台東2丁目17番地
÷		(74)代理人 弁理士 高木 千嘉 (外2名)

(54) 【発明の名称】 ポリプロピレン系樹脂組成物

(57)【要約】

【課題】 透明性、難白化性および低温での耐衝撃性に 優れた成形品用原料として好適なポリプロピレン系樹脂 組成物を提供する。

【解決手段】 ポリプロピレン系樹脂組成物は、プロピレンー α ーオレフィンランダム共重合体(A)とこのランダム共重合体(A)とは α ーオレフィンの含有量が異なるプロピレンー α ーオレフィンランダム共重合体(B)とからなるプロピレン系ポリマーブレンド99~99.9999重量%と、 α 晶造核剤1~0.0001重量%からなり、プロピレン系ポリマーブレンドが、プロピレンー α ーオレフィンランダム共重合体(B)の極限粘度[η]。が1.3~3.5dl/g、そのプロピレンー α ーオレフィンランダム共重合体(A)の極限粘度[η]。に対する比が0.5~1.3、かつプロピレンー α ーオレフィンランダム共重合体(B)とプロピレンー α ーオレフィンランダム共重合体(B)とプロピレンー α ーオレフィンランダム共重合体(B)とプロピレンー α ーオレフィンランダム共重合体(A)の極限粘度比と重量比との積($[\eta]$]。/ $[\eta]$]。 (W_{A}/W_{B}) が1.0~4.5の範囲にあることを特徴とする。



【特許請求の範囲】

【請求項1】 プロピレン含有量が90~99重量%であるプロピレンーαーオレフィンランダム共重合体(A)とプロピレン含有量が55~90重量%であるプロピレンーαーオレフィンランダム共重合体(B)とからなるプロピレン系ポリマーブレンド99~99.999重量%、およびα晶造核剤1~0.0001重量%からなり、

プロピレン系ポリマーブレンドが、プロピレンー α ーオレフィンランダム共重合体(B)の極限粘度[η] $_{\mathfrak{b}}$ が1.3 \sim 3. 5dl/g、プロピレンー α ーオレフィン共重合体(B)とプロピレンー α ーオレフィン共重合体(A)との極限粘度比[η] $_{\mathfrak{b}}$ /[η] $_{\mathfrak{a}}$ が0.5 \sim 1.3、かつプロピレンー α ーオレフィン共重合体(A)とプロピレンー α ーオレフィン共重合体(B)との極限粘度比[η] $_{\mathfrak{b}}$ /[η] $_{\mathfrak{a}}$ とそれらの重量比 $W_{\mathfrak{a}}$ / $W_{\mathfrak{b}}$ との積([η] $_{\mathfrak{b}}$ /[η] $_{\mathfrak{a}}$)・($W_{\mathfrak{a}}$ / $W_{\mathfrak{b}}$)が1.0 \sim 4.5の範囲の物性を有することを特徴とするポリプロピレン系樹脂組成物。

【請求項2】 プロピレン系ポリマーブレンドが、プロピレン系ポリマーブレンドの重量基準で10~50重量 20%のプロピレンーαーオレフィンランダム共重合体(B)を含有量する請求項1記載の樹脂組成物。

【請求項3】 α晶造核剤が、タルク、芳香族カルボン酸金属塩、ジベンジリデンソルビトール系化合物、芳香族リン酸金属塩、ポリ (3ーメチルー1ーブテン)、ポリビニルシクロヘキサン、ポリアリルトリメチルシランおよびそれらの混合物よりなる群から選択される請求項1記載の樹脂組成物。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、ポリプロピレン系 樹脂組成物に係り、さらに詳しくは、プロピレン系ポリ マーブレンドを主成分とする透明性、難白化性および低 温での耐衝撃性に優れた樹脂組成物に関する。

[0002]

【従来の技術】ポリプロピレン樹脂は比較的に安価で、優れた熱的および機械的特性を有することから今日では多岐の分野にわたり使用されている。しかしながら、一般にプロピレンホモポリマーは高い剛性を有する反面、耐衝撃性、特に低温での耐衝撃性が劣っている。プロピレンホモポリマーの低温での耐衝撃性を向上させたものとして、まず最初にプロピレンホモポリマー成分を、次いでエチレンープロピレンランダム共重合体成分を生成させたプロピレン系ブロック共重合体組成物を主成分とする樹脂組成物が、自動車、家電分野等を始めとして各産業分野に広く採用されている。

【0003】これらの従来から使用されているプロピレン系ブロック共重合体組成物は、耐衝撃性に優れる反面、ホモポリマーに比較して透明性が劣り、また衝撃時を受けた時の白化が大きい。プロピレン系ブロック共重

合体組成物の衝撃白化の欠点を改良する方法として、これまで共重合体中のエチレンの含有量を増やす方法や、プロピレン系ブロック共重合体組成物にポリエチレンを添加する方法が提案されている。いずれの方法も衝撃白化性を改良するには優れた方法であるが、同時に製品の

【0004】また、特開平5-331327号公報は、プロピレンホモポリマー成分とエチレンープロピレンランダム共重合体成分の極限粘度比のみを規定したプロピレン系ブロック共重合体組成物を含むポリマー組成物を、特開平6-145268号公報は、プロピレンホモポリマー成分の極限粘度、およびエチレンープロピレン共重合体成分の極限粘度との極限粘度比およびエチレンープロピレンランダム共重合体成分のエチレン含有量を規定したポリマー組成物を提案している。また、特開昭56-72042号公報や特開昭57-63350号公報は、少量のエチレンを含有したエチレン/プロピレン共重合体とエチレン/プロピレン共重合体とをブレンドしたポリオレフィン樹脂組成物を開示している。

[0005]

透明性が低下する。

【発明が解決しようとする課題】これらのポリマー組成物を主成分とする樹脂組成物の射出成形品のヘイズの測定結果からの衝撃白化性や透明性は、従来のプロピレン系ブロック共重合体組成物に比較して改善は見られるもののさらに改善の余地がある。また、ブレンド工程の採用は最終製品における各成分の分散性のばらつきにより、各種の特性にもばらつきが発生する可能性がある。

【0006】本発明は、プロピレン系ポリマーブレンドを主成分とする透明性、難白化性および低温での耐衝撃性などの諸特性のバランスの優れた成形品の製造用に好適な樹脂組成物を提供することを目的とする。

[0007]

40

【課題を解決するための手段】本発明者らは前記目的達成のために鋭意研究を行った結果、プロピレンーαーオレフィンランダム共重合体(A)とこのランダム共重合体(A)とは異なるαーオレフィン含有量を有するプロピレンーαーオレフィンランダム共重合体(B)とからなり、プロピレンーαーオレフィンランダム共重合体(B)の極限粘度、両共重合体の極限粘度比およびこの極限粘度比と両共重合体の重量比との積が一定の範囲にあるプロピレン系ポリマーブレンドとα晶造核剤とからなる樹脂組成物の成形品が、透明性、難白化性および低温での耐衝撃性のバランスが優れることを見出し、本発明を完成した

【0008】本発明は、プロピレン含有量が90~99 重量%であるプロピレンーαーオレフィンランダム共重 合体(A)とプロピレン含有量が55~90重量%である プロピレンーαーオレフィンランダム共重合体(B)とか らなるプロピレン系ポリマーブレンド99~99.99 99重量%、およびα晶造核剤1~0.0001重量%

からなり、プロピレン系ポリマーブレンドが、プロピレンー α ーオレフィンランダム共重合体(B)の極限粘度 $[\eta]_{\mathfrak{s}}$ が1.3~3.5dl/g、プロピレンー α ーオレフィン共重合体(B)とプロピレンー α ーオレフィン共重合体(A)との極限粘度比 $[\eta]_{\mathfrak{s}}$ / $[\eta]_{\mathfrak{s}}$ が0.5~1.3、かつプロピレンー α ーオレフィン共重合体(A)とプロピレンー α ーオレフィン共重合体(B)との極限粘度比 $[\eta]_{\mathfrak{s}}$ / $[\eta]_{\mathfrak{s}}$ とそれらの重量比 $W_{\mathfrak{s}}$ / $W_{\mathfrak{s}}$ との積 $([\eta]_{\mathfrak{s}}$ / $[\eta]_{\mathfrak{s}}$)・ $(W_{\mathfrak{s}}/W_{\mathfrak{s}})$ が1.0~4.5の範囲の物性を有することを特徴とするポリプロピレン系樹脂組成物である。

[0009]

【発明の実施の形態】本発明において、プロピレン系ポリマーブレンド中のプロピレンーαーオレフィンランダム共重合体(A)は、プロピレン含有量が90~99重量%のプロピレンとプロピレン以外のαーオレフィンとのランダム共重合体である。共重合体(A)のプロピレン含有量が過小な場合、成形品の耐熱性が低下し、一方、過大な場合には難白化性が不十分となる。共重合体(A)のプロピレン含有量は、好ましくは92~99重量%である。

【0010】プロピレンー α ーオレフィンランダム共重合体(A)の α ーオレフィン成分として、エチレン、1ーブテン、1ーペンテン、1ーヘキセン、1ーオクテン、1ーデセン、1ードデセン、4ーメチルー1ーペンテン、3ーメチルー1ーペンテン等を挙げることができ、製造コストの点からエチレンが好適である。

【0011】プロピレン系ポリマーブレンドの他方の成分、プロピレンー α ーオレフィンランダム共重合体(B)は、プロピレン含有量が $55\sim90$ 重量%のプロピレンとプロピレン以外の α ーオレフィンとのランダム共重合体である。共重合体(B)のプロピレン含有量が過大な場合、成形品の低温での耐衝撃性が不十分となり、一方、過小な場合には、透明性が低下する。共重合体(B)の好ましいプロピレン含有量は $55\sim85$ 重量%である。プロピレンー α ーオレフィンランダム共重合体(B)の α ーオレフィン成分として、前記共重合体(A)と同様の化合物を挙げることができ、ここでもエチレンが好適である。

【0012】プロピレンー α -オレフィンランダム共重合体(B)は、135 $^{\circ}$ Cのテトラリン中で測定した極限粘度 [η] $_{\mathfrak{s}}$ が1.3 $^{\circ}$ 3.5 $_{\mathfrak{d}}$ 1/g、より好ましくは1.5 $^{\circ}$ 3.0 $_{\mathfrak{d}}$ 1/gの範囲にあり、かつプロピレン- α -オレフィンランダム共重合体(A)の同一条件で測定した極限 粘度 [η] $_{\mathfrak{s}}$ に対する極限粘度比 [η] $_{\mathfrak{s}}$ /[η] $_{\mathfrak{s}}$ が0.5 $_{\mathfrak{s}}$ 1.3、好ましくは0.6 $_{\mathfrak{s}}$ 1.2の範囲にある。プロピレン- α -オレフィンランダム共重合体(B)の極限粘度 [η] $_{\mathfrak{s}}$ は直接測定できないので、直接測定可能なプロピレン- α -オレフィンランダム共重合体(A)の極限粘度 [η] $_{\mathfrak{s}}$ および最終生成物であるプロピレン系ポリマーブ

1

レンドの極限粘度 $[\eta]_{WOLE}$ 、ならびにプロピレン $-\alpha$ ーオレフィンランダム共重合体(B)の重量% (W_B) から、下記式により求める。

 $[\eta]_{\text{B}} = \{ [\eta]_{\text{WHOLE}} - (1 - W_{\text{B}}/100) [\eta]_{\text{A}} \} / (W_{\text{B}}/100)$

【0013】プロピレンーαーオレフィンランダム共重合体(B)の極限粘度[η]。は、成形サイクル性および成形品の透明性に影響し、プロピレンーαーオレフィンランダム共重合体(B)とプロピレンーαーオレフィンランダム共重合体(A)との極限粘度比[η]。/[η]。は、プロロシンーαーオレフィンランダム共重合体(B)のプロピレンーαーオレフィンランダム共重合体(A)への分散性に影響する。プロピレンーαーオレフィンランダム共重合体(B)の極限粘度[η]。が大きいほど成形サイクル性が低下する。また、プロピレンーαーオレフィンランダム(A)との極限粘度比が大きすぎると透明性が低下し、小さすぎると低温での耐衝撃性が不足し、目的とする特性を達成できない。

【0014】プロピレン系ポリマーブレンドにおいて、プロピレンー α ーオレフィンランダム共重合体(A)とプロピレンー α ーオレフィンランダム共重合体(B)との重量比 W_a/W_b は、前記した両共重合体の極限粘度比[η] $_a/[\eta]_a$)・(W_a/W_b)が 1.0~4.5の範囲である。両共重合体の重量比と極限粘度比との積は、組成物の難白化性を表す指標であり、その値が小さくなると難白化性は改善されるが、耐熱性や剛性の低下が大きくなり、一方、大きくなると目的とする難白化性の改善効果が得られない。プロピレン系ポリマーブレンドの具体的な組成は、ポリマーブレンドの重量基準でプロピレンー α -オレフィンランダム共重合体(A)90~50重量%およびプロピレンー α -オレフィンランダム共重合体(B)10~50重量%である。

【0015】プロピレン系ポリマーブレンドは、上記の 諸特性を満足すればいかなる方法で製造してもよいが、 下記の気相中における2段連続重合法を採用することに より好適に製造することができる。

【0016】この2段連続重合法は、平均粒径が $20\sim 300\mu$ mのチタン含有固体触媒成分、有機アルミニウム化合物、および有機ケイ素化合物を組み合わせた立体規則性触媒の存在下に、気相中においてプロピレンとプロピレン以外の $\alpha-$ オレフィンとを共重合させて所定量のかつ所定の組成比を有するプロピレン $-\alpha-$ オレフィンランダム共重合体(A)を生成させる第1重合工程、次いでプロピレンとプロピレン以外の $\alpha-$ オレフィンとをそれらの組成比を変えて共重合させて残部のプロピレン $\alpha-$ オレフィンランダム共重合体(B)を生成させる第2 重合工程を順に連続的に実施することからなる。

【0017】上記製造方法において、チタン含有固体触 媒成分として、マグネシウム化合物、シリカ化合物、ア ルミナ等の無機担体やポリスチレン等の有機担体にチタ ン化合物を担持させたもの、またかかる担持体に必要に

応じてエーテル類、エステル類などの電子供与性化合物 を反応させた平均粒径が20~300μmの範囲のもの を公知の触媒を含めて使用することができる。

【0018】たとえば、マグネシム化合物-アルコール溶液をスプレー造粒して固体成分を部分乾燥した後、乾燥固体成分をハロゲン化チタンおよび電子供与性化合物で処理したチタン含有固体触媒成分(特開平3-119003号公報)、マグネシウム化合物をテトラヒドロフラン/アルコール/電子供与体に溶解させ、TiCl.単独または電子供与体の組み合わせで析出させたマグネシム担体を、さらにハロゲン化チタンおよび電子供与性化合物で処理したチタン含有固体触媒成分(特開平4-103604号公報)などが挙げられる。

【0019】チタン含有触媒成分は、平均粒径が20~300μm、好ましくは20~150μmのものを用いる。チタン含有触媒成分の平均粒径が過小な場合、得られるプロピレン系ポリマーブレンドのパウダーの流動性が著しく損なわれ、重合器の器壁や攪拌翼等への付着による重合系内の汚染や重合器から排出されたパウダーの搬送が困難になる等、安定運転の大きな妨げとなる。また、チタン含有触媒成分は、正規分布における均一度が2.0以下の粒径分布を有するものが好ましい。均一度が大きくなるとプロピレン系ポリマーブレンドのパウダー流動性が悪化して連続での安定運転が困難となる。

【0020】有機アルミニウム化合物として、一般式が $A1R^1_*X_{3-}$ (式中 R^1 は、炭素数 $1\sim20$ の炭化水素基を、Xはハロゲン原子を表し、mは $3 \ge m > 1.5$ の正数である)で表される有機アルミニウム化合物を用いることができる。

【0021】具体的には、トリメチルアルミニウム、トリエチルアルミニウム、トリーnープロピルアルミニウム、トリーnーブチルアルミニウム、トリーiーブチルアルミニウム、ジメチルアルミニウムクロリド、ジエチルアルミニウムクロリド、ジエチルアルミニウムセスキクロリド、ジーnープロピルアルミニウムモノクロリド、エチルアルミニウムセスキクロリド、ジエチルアルミニウムアイオダイド、エトキシジエチルアルミニウムディオダイド、エトキシジエチルアルミニウムを使用する。これら有機アルミニウム化合物は1種の単独あるいは2種以上の混合物として使用することができる。

【0022】有機ケイ素化合物としては、一般式 $R^2_xR^3_ySi(OR^4)$ 。(式中 R^2 および R^4 は炭化水素基、 R^3 は炭化水素基あるいはヘテロ原子を含む炭化水素基を表し、 $0 \le X \le 2$ 、 $1 \le Y \le 3$ 、 $1 \le Z \le 3$ かつX+Y+Z=4である)で表される有機ケイ素化合物が使用される。

【0023】具体的にはメチルトリメトキシシラン、エ チルトリメトキシシラン、n-プロピルトリメトキシシ ラン、フェニルメチルジメトキシシラン、t-ブチルト リメトキシシラン、t ーブチルトリエトキシシラン、フェニルトリエトキシシラン、メチルエチルジメトキシシラン、メチルフェニルジエトキシシラン、ジメチルジメトキシシラン、ジメチルジストキシシラン、ジーt ーブチルジメトキシシラン、ジフェニルジメトキシシラン、トリメチルメトキシシラン、シクロヘキシルメチルジメトキシシラン、トリメチルエトキシシラン等を挙げることができる。好ましくは、ジイソブチルジメトキシシラン、ジーt ーブチルジメトキシシラン、シクロヘキシルメチルジメトキシシランおよびジフェニルジメトキシシランが使用される。これらの有機ケイ素化合物は1種の単独あるいは2種以上の混合物として使用することができる。

【0024】前記チタン含有固体触媒成分、有機アルミニウム化合物および有機ケイ素化合物を組み合わせた立体規則性触媒を、第1重合工程のプロピレンとプロピレン以外のαーオレフィンとの共重合に用いるが、チタン含有固体触媒にαーオレフィンを予め反応させて予備活性化処理して用いることが好ましい。

【0025】チタン含有固体触媒成分の予備活性化処理は、前記本重合に用いる有機アルミニウム化合物と同様の有機アルミニウム化合物の存在下または非存在下に実施できるが、通常チタン含有固体触媒成分中のチタン原子1モルに対して有機アルミニウム化合物を0.1~40モル、好ましくは0.3~20モルの範囲で用い、10~80℃で10分~48時間かけてチタン含有固体触媒成分1グラム当たり0.1~100グラム、好ましくは0.5~50グラムのαーオレフィンを反応させる。好ましい有機アルミニウム化合物はトリエチルアルミニウムである。

【0026】予備活性化処理においては、予め前記本重合に用いる有機ケイ素化合物と同様の有機ケイ素化合物を有機アルミニウム化合物1モルに対して0.01~10 モル、好ましくは0.05~5モルの範囲で用いてもよい。好ましい有機ケイ素化合物は、ジイソブチルジメトキシシラン、ジイソプロピルジメトキシシラン、ジー tーブチルジメトキシシラン、シクロヘキシルメチルジメトキシシランおよびジフェニルジメトキシシランなどである。

【0027】チタン含有固体触媒成分の予備活性化処理に用いられる α ーオレフィンは、エチレン、プロピレン、1ーブテン、1ーペンテン、1ーヘキセン、1ーオクテン、1ーデセン、1ードデセン、1ーテトラデセン、1ーヘキサデセン、1ーオクタデセン、1ーエイコセン、4ーメチルー1ーペンテン、3ーメチルー1ーペンテン等であり、これらは単独のみならず、他のオレフィンとの2種以上の混合物であってもよい。また、その重合に際して生成するポリマーの分子量を調節するため

40

に水素等の分子量調節剤を併用することもできる。

【0028】チタン含有固体触媒成分の予備活性化処理に用いられる不活性溶剤は、ヘキサン、ヘプタン、オクタン、デカン、ドデカンおよび流動パラフィン等の液状飽和炭化水素やジメチルポリシロキサンの構造を持ったシリコンオイル等重合反応に著しく影響を及ぼさない不活性溶剤である。これらの不活性溶剤は1種の単独溶剤または2種以上の混合溶剤のいずれでもよい。これらの不活性溶剤の使用に際しては重合に悪影響を及ぼす水分、イオウ化合物等の不純物を取り除いた後で使用することが好ましい。

【0029】プロピレン系ポリマーブレンドの製造方法において、上記の方法で予備活性化処理したチタン含有固体触媒成分の存在下に、気相中においてプロピレンとプロピレン以外の α -オレフィンとを共重合する第1重合工程、次いで第1重合工程とはプロピレン含有率を変えてプロピレンと α -オレフィンとの共重合を行う第2重合工程を連続実施する。第1重合工程は気相重合には限定されずにスラリー重合や塊状重合を採用することもできるが、それに連続する第2重合工程が気相重合であることが好ましいことから、第1重合工程も気相重合を採用する。第2重合工程としてスラリー重合や塊状重合を採用した場合、共重合体が溶液中に溶出し、安定運転の継続が困難となる。

【0030】プロピレンーαーオレフィンランダム共重合体(A)の重合条件は重合形式で異なるが、気相重合法の場合、一定量のパウダーを混合撹拌しながら予備活性化処理したチタン含有固体触媒成分、有機アルミニウム成分および有機ケイ素化合物からなる立体規則性触媒の存在下、重合温度20~120℃、好ましくは40~100℃,重合圧力大気圧~9.9MPa、好ましくは0.59~5.0MPaの条件下にプロピレンとプロピレン以外のαーオレフィンを供給してプロピレンとプロピレンフィンランダム共重合体(A)を重合する。有機アルミニウム化合物とチタン含有固体触媒成分の使用率(モル比)はA1/Ti=1~500、好ましくは10~300である。この場合、チタン含有固体触媒成分のモル数は、チタン含有固体触媒成分中のに存在する実質的なTiグラム原子数をいう。

【0031】有機ケイ素化合物と有機アルミニウム成分の使用率(モル比)は $A1/Si=1\sim10$ 、好ましくは $1.5\sim8$ である。A1/Si モル比が過大な場合、プロピレンー α ーオレフィンランダム共重合体(A)の低結晶成分が増加し、プロピレン系ポリマーブレンドの剛性が不十分となると共にパウダーの流動性が低下して安定運転の継続が困難となる。また、A1/Si モル比が過小な場には重合活性が著しく低下し、生産性が低下する。

【0032】プロピレンーαーオレフィンランダム共重合体(A)の分子量の調節には、重合時に水素のような分

子量調節剤の使用が可能であり、プロピレンー α ーオレフィンランダム共重合体(A)の極限粘度が本発明の要件を満たすように実施される。プロピレンー α ーオレフィンランダム共重合体(A)を重合後、生成したパウダーの一部を抜き出し、極限粘度($[n]_{a}$)、メルトフローレート(MFR_a)ならびに触媒単位重量当たりの重合収量の測定に供する。

【0033】第1重合工程のプロピレンー α -オレフィンランダム共重合体(A)の重合に引き続いて、重合温度20~120℃、好ましくは40~100℃、重合圧力大気圧~9.9 MPa、好ましくは0.59~5.0 MPaの条件下で、プロピレンとプロピレン以外の α -オレフィンとの混合モノマーの組成比を第1重合工程とは変えて共重合させてプロピレンー α -オレフィンランダム共重合体(B)を生成させる第2重合工程を実施する。プロピレンー α -オレフィンランダム共重合体(B)中の α -オレフィン単位含有量はコモノマーガス中の α -オレフィンモノマーとプロピレンモノマーのガスモル比を制御して、共重合体中の α -オレフィン単位含有量が10~45重量%になるように調節する。

【0034】一方、プロピレンー α ーオレフィンランダム共重合体(A)の重量に対するプロピレンー α ーオレフィンランダム共重合体(B)の重量は、重合時間の調節や一酸化炭素や硫化水素等の触媒の重合活性調節剤を使用して、プロピレンー α ーオレフィンランダム共重合体(B)の重量を $10\sim50$ 重量%に調節する。さらに、プロピレンー α ーオレフィンランダム共重合体(B)の分子量は、プロピレンー α ーオレフィンランダム共重合体(B)の分子量は、プロピレンー α ーオレフィンランダム共重合体(B)の極限粘度($[\eta]_s$)が前記プロピレン系ポリマーブレンドの要件を満たすように水素のような分子量調節剤をプロピレンー α ーオレフィンランダム共重合体(B)の重合時に加えて調節される。

【0035】重合方式は、回分式、反連続式あるいは連続式のいずれでも採用できるが、工業的には連続式重合が好ましい。

【0036】第2重合工程の終了後に、重合系からモノマーを除去して粒子状ポリマーを得ることができる。得られたポリマーを極限粘度($[\eta]_{\text{HOLE}}$)、 α - オレフィン含量の測定ならびに触媒単位重量当たりの重合収量の測定に供する。

【0037】本発明のポリプロピレン系樹脂組成物は、前記諸特性を満足するプロピレン系ポリマーブレンドと 少量のα晶造核剤とからなり、透明性、難白化性および 低温での耐衝撃性が優れた成形品の製造用原料として好 適に使用することができる。

【0038】本発明において、α晶造核剤として各種無機化合物、各種カルボン酸またはその金属塩、ジベンジリデンソルビトール系化合物、アリールフォスフェート系化合物、環状多価金属アリールフォスフェート系化合物と脂肪族モノカルボン酸アルカリ金属塩または塩基性

れる。

20

アルミニウム・リチウム・ヒドロキシ・カーボネート・ ハイドレートとの混合物、各種高分子化合物を使用する ことができる。

【0039】無機化合物の例として、タルク、ミョウバ ン、シリカ、酸化チタン、酸化カルシウム、酸化マグネ シウム、カーボンブラック、粘土鉱物などを挙げること ができる。

【0040】カルボン酸の例として、マロン酸、コハク 酸、アジピン酸、マレイン酸、アゼライン酸、セバシン 酸、ドデカンジ酸、クエン酸、ブタントリカルボン酸、 ブタンテトラカルボン酸、ナフテン酸、シクロペンタン カルボン酸、1-メチルシクロペンタンカルボン酸、2 ーメチルシクロペンタンカルボン酸、シクロペンテンカ ルボン酸、シクロヘキサンカルボン酸、1-メチルシク ロヘキサンカルボン酸、4-メチルシクロヘキサンカル ボン酸、3,5-ジメチルシクロヘキサンカルボン酸、 4-ブチルシクロヘキサンカルボン酸、4-オクチルシ クロヘキサンカルボン酸、シクロヘキセンカルボン酸、 4-シクロヘキセン-1,2-ジカルボン酸、安息香 酸、トルイル酸、キシリル酸、エチル安息香酸、4-t ーブチル安息香酸、サリチル酸、フタル酸、トリメリッ ト酸、ピロメリット酸などの脂肪族モノカルボン酸を除 くカルボン酸が挙げられ、それらのカルボン酸の金属塩 としてリチウム、ナトリウム、カリウム、マグネシウ ム、カルシウム、ストロンチウム、バリウム、亜鉛また はアルミニウムの正塩もしくは塩基性塩が挙げられる。 【0041】ジベンジリデンソルビトール系化合物の例 として、1・3,2・4 - ジベンジリデンソルビトール、 1·3-ベンジリデン-2·4-p-メチルベンジリデン ソルビトール、1·3-ベンジリデン-2·4-p-エチ ルベンジリデンソルビトール、1·3-p-メチルベン ジリデン-2・4 - ベンジリデンソルビトール、1・3 p-エチルベンジリデン-2・4-ベンジリデンソルビ トール、1·3-p-メチルベンジリデン-2·4-p-エチルベンジリデンソルビトール、1·3-p-エチル ベンジリデン-2・4-p-メチルベンジリデンソルビ トール、 $1\cdot 3$, $2\cdot 4$ - ビス (p- メチルベンジリデ ン) ソルビトール、1·3,2·4-ビス (p-エチルベ ンジリデン) ソルビトール、1·3,2·4ービス (pn-プロピルベンジリデン) ソルビトール、1·3,2· 4-ビス (p-i-プロピルベンジリデン) ソルビトー ル、 $1\cdot 3$, $2\cdot 4$ - ビス (p-n-7 チルベンジリデ ン) ソルビトール、1·3, 2·4 - ビス (p-s - ブチ ルベンジリデン)ソルビトール、1・3,2・4ービス (p-t-プチルベンジリデン) ソルビトール、1·3 - (2′,4′ -ジメチルベンジリデン) - 2・4 - ベン ジリデンソルビトール、1・3-ベンジリデン-2・4-(2',4'-ジメチルベンジリデン) ソルビトール、 $1 \cdot 3, 2 \cdot 4 -$ ビス (2', 4' -ジメチルベンジリデ ン) ソルビトール、 $1 \cdot 3$, $2 \cdot 4$ ービス (3', 4' - 5') 50

メチルベンジリデン)ソルビトール、1・3,2・4ービ ス (p-メトキシベンジリデン) ソルビトール、1·3, 2・4 - ビス (p-エトキシベンジリデン) ソルビトー ル、1·3-ベンジリデン-2·4-p-クロルベンジリ デンソルビトール、1·3-p-クロルベンジリデン-2・4 - ベンジリデンソルビトール、1・3 - p - クロル ベンジリデン-2·4-p-メチルベンジリデンソルビ トール、1·3-p-クロルベンジリデン-2·4-p-エチルベンジリデンソルビトール、1·3-p-メチル 10 ベンジリデン-2·4-p-クロルベンジリデンソルビ トール、1·3-p-エチルベンジリデン-2·4-p-クロルベンジリデンソルビトール、1・3,2・4ービス (p-クロルベンジリデン) ソルビトールなどが挙げら

10

【0042】アリールフォスフェート系化合物の例とし て、リチウムービス(4-t-ブチルフェニル)フォス フェート、ナトリウムービス (4-t-ブチルフェニ ル) フォスフェート、リチウムービス (4ーキュミルフ エニル)フォスフェート、ナトリウムービス(4ーキュ ミルフェニル)フォスフェート、カリウムービス(4t ーブチルフェニル) フォスフェート、カルシウムーモ ノ (4-t-ブチルフェニル) フォスフェート、カルシ ウムービス (4-tーブチルフェニル) フォスフェー ト、マグネシウムーモノ (4-t-ブチルフェニル) フ オスフェート、マグネシウムービス (4 - t - ブチルフ エニル) フォスフェート、ジンクーモノ (4-t-ブチ ルフェニル) フォスフェート、ジンクービス (4-t-ブチルフェニル) フォスフェート、アルミニウムジヒド ロオキシー (4-t-ブチルフェニル) フォスフェー ト、アルミニウムヒドロオキシービス (4-t-ブチル フェニル)フォスフェート、アルミニウムートリス(4 - t - ブチルフェニル) フォスフェート、ナトリウム-2,2'-メチレンービス(4,6-ジーtーブチルフェ ニル)フォスフェート、ナトリウムー2,2′ーエチリ デンービス (4,6-ジーt-ブチルフェニル) フォス フェート、ナトリウム-2,2'ーメチレンービス(4 ーキュミルー6-t-ブチルフェニル)フォスフェー ト、リチウム-2,2' -メチレンービス (4,6-ジt ーブチルフェニル)フォスフェート、リチウムー2, 2' -エチリデンービス (4,6-ジーt-ブチルフェ ニル) フォスフェート、リチウムー2,2′ーメチレン ービス (4-キュミルー6-t-ブチルフェニル) フォ スフェート、ナトリウムー2,2′ーエチリデンービス (4-i-プロピル-6-t-ブチルフェニル)フォス フェート、リチウム-2,2' -メチレンービス (4-メチルー6-tーブチルフェニル)フォスフェート、リ チウムー2,2'ーメチレンービス(4-エチルー6t-ブチルフェニル)フォスフェート、ナトリウムー 2.2' ーブチリデンービス(4,6-ジーメチルフェニ ル) フォスフェート、ナトリウムー2,2′ーブチリデ



ンービス(4,6-ジーt-ブチルフェニル)フォスフ ェート、ナトリウム-2,2'-t-オクチルメチレン ービス(4,6ージーメチルフェニル)フォスフェー ト、ナトリウムー2,2′-t-オクチルメチレンービ ス (4,6-ジーt-ブチルフェニル) フォスフェー ト、ナトリウムー2,2′ーメチレンービス(4ーメチ ルー6-t-ブチルフェニル) フォスフェート、ナトリ ウム-2, 2' -メチレンービス (4-x + x) - 6 - tーブチルフェニル)フォスフェート、ナトリウム(4, 4' -ジメチル-6, 6' -ジーt -ブチル-2, 2' - 10 チレンービス (4,6 - ジーt -ブチルフェニル) フォ ビフェニル)フォスフェート、ナトリウムー2,2′ー エチリデンービス (4-s-ブチル-6-t-ブチルフ ェニル)フォスフェート、ナトリウム-2,2′ーメチ レンービス(4,6-ジーメチルフェニル)フォスフェ ート、ナトリウムー2,2′ーメチレンービス(4,6ー ジーエチルフェニル)フォスフェート、カリウムー2, 2' -エチリデンービス (4,6-ジーt-ブチルフェ ニル) フォスフェート、カルシウムービス[2,2'ー メチレンービス (4,6-ジーt-ブチルフェニル)フ ォスフェート]、マグネシウムービス[2,2'ーメチ レンービス (4,6-ジーt-ブチルフェニル) フォス フェート]、ジンクービス[2,2'ーメチレンービス (4,6-ジーt-ブチルフェニル) フォスフェー ト]、アルミニウムートリス[2,2'ーメチレンービ ス (4,6-ジーt-ブチルフェニル) フォスフェー ト]、カルシウムービス[2,2'ーメチレンービス (4-メチル-6-t-ブチルフェニル) フォスフェー ト]、カルシウムービス[2,2'ーエチリデンービス (4,6-ジーtーブチルフェニル) フォスフェー ト]、カルシウムービス[2,2'ーチオビス(4ーメ チルー6-t-ブチルフェニル)フォスフェート]、カ - t - ブチルフェニル) フォスフェート]、カルシウム ービス [2,2' ーチオビス (4,6ージーtーブチルフ ェニル)フォスフェート]、マグネシウムービス[2, 2' -チオビス(4,6-ジ-t-ブチルフェニル)フ ォスフェート]、マグネシウムービス[2,2'ーチオ ビス (4-t-オクチルフェニル) フォスフェート]、 バリウムービス [2, 2'] ーメチレンービス (4, 6 - 5)-t-ブチルフェニル)フォスフェート]、カルシウム 40 ービス [(4,4' ージメチルー6,6' ージー t ーブチ ルー2,2′ービフェニル)フォスフェート]、マグネ シウムービス [2,2' -エチリデンービス (4,6 -ジ - t -ブチルフェニル) フォスフェート] 、バリウムー ビス [2,2' ーエチリデンービス (4,6 - ジー t ーブ チルフェニル)フォスフェート]、アルミニウムートリ ス [2, 2'] ーエチリデンービス (4, 6 - ジ - t - ブ + f)ルフェニル)フォスフェート]、アルミニウムジヒドロ オキシー2,2′ーメチレンービス(4,6-ジーtーブ チルフェニル)フォスフェート、アルミニウムジヒドロ 50

12

オキシー2,2′ーメチレンービス(4ーキュミルー6 -t-ブチルフェニル)フォスフェート、アルミニウム ヒドロオキシービス [2,2'ーメチレンービス (4,6 ージーtーブチルフェニル)フォスフェート]、アルミ ニウムヒドロオキシービス[2,2'ーメチレンービス (4-キュミルー6-t-ブチルフェニル) フォスフェ -ト]、チタンジヒドロオキシービス[2,2'ーメチ レンービス (4,6-ジーt-ブチルフェニル) フォス フェート]、チンジヒドロオキシービス[2,2'ーメ スフェート]、ジルコニウムオキシービス[2,2'ー メチレンービス (4,6-ジーtーブチルフェニル)フ オスフェート]、アルミニウムジヒドロオキシー2, 2′ーメチレンービス (4-メチルー6-t-ブチルフ エニル) フォスフェート、アルミニウムヒドロオキシー $\forall z = (2, 2' - x) + (2 -$ ープチルフェニル) フォスフェート]、アルミニウムジ ヒドロオキシー2,2′ーエチリデンービス(4,6ージ - t - ブチルフェニル) フォスフェート、アルミニウム ヒドロオキシービス [2,2' -エチリデンービス(4, 6-ジーtーブチルフェニル)フォスフェート]などが 挙げられる。

【0043】前記アリールフォスフェート系化合物の 内、環状多価金属アリールフォスフェート系化合物と混 合使用される脂肪族モノカルボン酸のアルカリ金属塩の 例として、酢酸、乳酸、プロピオン酸、アクリル酸、オ クチル酸、イソオクチル酸、ノナン酸、デカン酸、ラウ リン酸、ミリスチン酸、パルミチン酸、ステアリン酸、 オレイン酸、リノール酸、リノレン酸、12-ヒドロキ 30 システアリン酸、リシノール酸、ベヘン酸、エルカ酸、 モンタン酸、メリシン酸、ステアロイル乳酸、βードデ シルメルカプト酢酸、βードデシルメルカプトプロピオ ン酸、β-N-ラウリルアミノプロピオン酸、β-N-メチルーN-ラウロイルアミノプロピオン酸などのリチ ウム、ナトリウムまたはカリウム塩が挙げられる。

【0044】高分子化合物の例として、ポリ3ーメチル -1-ブテン、ポリ3-メチル-1-ペンテン、ポリ3 ーエチルー1ーペンテン、ポリ4ーメチルー1ーペンテ ン、ポリ4-メチル-1-ヘキセン、ポリ4,4-ジメ チルー1ーペンテン、ポリ4,4ージメチルー1ーヘキ セン、ポリ4-エチル-1-ヘキセン、ポリ3-エチル -1-ヘキセン、ポリアリルナフタレン、ポリアリルノ ルボルナン、アタクティックポリスチレン、シンジオタ クティックポリスチレン、ポリジメチルスチレン、ポリ ビニルナフタレン、ポリアリルベンゼン、ポリアリルト ルエン、ポリビニルシクロペンタン、ポリビニルシクロ ヘキサン、ポリビニルシクロヘプタン、ポリビニルトリ メチルシラン、ポリアリルトリメチルシランなどが挙げ られる。

【0045】本発明においては、特にタルク、アルミニ

ウムヒドロオキシービス (4-t-ブチルベンゾエー ト)、1・3,2・4ージベンジリデンソルビトール、1・ 3,2·4-ビス (p-メチルベンジリデン) ソルビトー ル、1・3,2・4ービス (p-エチルベンジリデン) ソ ルビトール、 $1 \cdot 3$, $2 \cdot 4$ - ビス(2' ,4' - ジメチル ベンジリデン) ソルビトール、1・3,2・4 - ビス (3′,4′-ジメチルベンジリデン) ソルビトール、 $1 \cdot 3 - p - クロルベンジリデン- 2 \cdot 4 - p - メチルベ$ ンジリデンソルビトール、1·3,2·4ービス(p-ク ロルベンジリデン) ソルビトール、ナトリウムービス (4-t-ブチルフェニル) フォスフェート、ナトリウ ムー2,2′ーメチレンービス(4,6-ジーtーブチル フェニル)フォスフェート、およびカルシウムー2, 2' -メチレンービス (4,6-ジーtーブチルフェニ ル) フォスフェート、アルミニウム-2,2′-メチレ ンービス (4,6-ジーt-ブチルフェニル) フォスフ エート、アルミニウムジヒドロオキシー2,2′ーメチ レンービス (4,6ージー t ーブチルフェニル) フォス フェート、アルミニウムヒドロオキシービス[2,2' ーメチレンービス (4,6-ジーt-ブチルフェニル) フォスフェート]などの環状多価金属アリールフォスフ エート系化合物と脂肪族モノカルボン酸アルカリ金属塩 との混合物、ポリ3-メチル-1-ブテン、ポリビニル シクロヘキサン、ポリアリルトリメチルシランなどの高 分子化合物が好ましく使用される。これらα晶造核剤は 単独使用はもちろんのこと、2種以上を併用することも できる。

【0046】本発明のポリプロピレン系樹脂組成物は、 前述のプロピレン系ポリマーブレンド99~99.99 99重量%、およびα晶造核剤0.0001~1重量 %、好ましくは0.001~0.8重量%を含有する。

【0047】本発明のポリプロピレン系樹脂組成物に は、通常プロピレン重合体に添加される各種の添加剤た とえばフェノール系、チオエーテル系、リン系などの酸 化防止剤、光安定剤、重金属不活性化剤(銅害防止 剤)、透明化剤、β晶造核剤、滑剤、帯電防止剤、防曇 剤、アンチブロッキング剤、無滴剤、過酸化物の如きラ ジカル発生剤、難燃剤、難燃助剤、顔料、ハロゲン捕捉 剤、金属石ケン類などの分散剤若しくは中和剤、有機系 や無機系の抗菌剤、無機充填剤、たとえばタルク、マイ カ、クレー、ウォラストナイト、ゼオライト、カオリ ン、ベントナイト、パーライト、ケイソウ土、アスベス ト、炭酸カルシウム、炭酸マグネシウム、水酸化アルミ ニウム、水酸化マグネシウム、ハイドロタルサイト、塩 基性アルミニウム・リチウム・ヒドロキシ・カーボネー ト・ハイドレート、二酸化ケイ素、二酸化チタン、酸化 亜鉛、酸化マグネシウム、酸化カルシウム、硫化亜鉛、 硫酸バリウム、硫酸マグネシウム、ケイ酸カルシウム、 ケイ酸アルミニウム、ガラス繊維、チタン酸カリウム、 炭素繊維、カーボンブラック、グラファイト及び金属繊 50 14

継など、カップリング剤、たとえばシラン系、チタネート系、ボロン系、アルミネート系、ジルコアルミネート系など、およびこれらのカップリング剤で表面処理された前記無機充填剤または有機充填剤、たとえば木粉、パルプ、故紙、合成繊維、天然繊維などを本発明の目的を損なわない範囲で併用することができる。

【0048】本発明のポリプロピレン系樹脂組成物は、前記プロピレン系ポリマーブレンドに前記 α 晶造核剤および前記結晶性プロピレン重合体に通常添加される各種添加剤のそれぞれの所定量を通常の混合装置たとえばヘンシェルミキサー(商品名)、スーパーミキサー、リボンブレンダー、バンバリミキサーなどを用いて混合し、通常の単軸押出機、2軸押出機、ブラベンダーまたはロールなどで、溶融混練温度170 $^{\circ}$ $^{\circ}$ $^{\circ}$ 0 $^{\circ}$

[0049]

【実施例】本発明を実施例および比較例により更に具体 的に説明する。

1) 各種物性測定法

実施例および比較例において採用した測定方法は下記のとおりである。

- a) 極限粘度(dl/g):溶媒としてテトラリン(テトラヒドロナフタレン)を用い135℃の温度条件下、自動粘度測定装置(AVS2型、三井東圧(株)製)を使用して測定した。
- b) チタン含有固体触媒成分の粒度(μm)および均一 30 度:マスターサイザー (MALVERN社製) を用いて測定し た粒度分布から算出した平均粒径を粒度とし、また60 %篩下の粒径を10%篩下の粒径で割った値を均一度と した。
 - c) エチレン単位含有率(重量%):赤外線吸収スペクトル法により測定した。
 - d) メルトフローレート(g/10分): JIS K-7210に準拠して測定した。

【0050】2)チタン含有固体触媒成分の調製a)チタン含有固体触媒成分:A

(1.1 MPa) で二流体スプレーノズルに送入した。窒素ガスの流量は38リットル/分であった。スプレー塔中に冷却用液体窒素を導入し、塔内温度を-15^{\odot} に保持した。生成物を塔内底部に導入した冷却へキサン中に集め256gを得た。生成物の分析結果から、この担体の組成は出発溶液と同じ $MgCl_2$ · 6EtOHであった。担体に用いるため、篩い分けを行い45~212 μ mの粒径で球



【0051】ガラスフラスコ中において、乾燥担体20g、四塩化チタン160ml、精製1,2-ジクロルエタン240mlを混合し、攪拌下に100℃に加熱した後、ジイソブチルフタレート6.8ml加え、さらに100℃で2時間加熱した。デカンテーションにより液相部を除き、再び、四塩化チタン160ml、精製1,2-ジクロルエタン320mlを加えた。100℃に1時間加熱保持した後、デカンテーションにより液相部を除き、精製へキサンで洗浄した後、乾燥してチタン含有固体触媒成分:A-1を得た。得られたチタン含有固体触媒成分:A-1の平均粒径は 115μ mであり、その分析値は、Mg;19.5重量%、Ti;1.6重量%、Cl;59.0重量%、ジイソプチルフタレート;4.5重量%であった。

【0052】3) チタン含有固体触媒成分の予備活性化 処理

内容積15リットルの傾斜羽根付きステンレス製反応器を窒素ガスで置換した後、40℃での動粘度が7.3センチストークスである飽和炭化水素溶剤(CRYSTOL-52、エッソ石油(株)製)8.3リットル、トリエチルアルミニウム525mmol、ジイソプロピルジメトキシシラン80mmol、前項で調製したチタン含有固体触媒成分700gを室温で加えた後、40℃まで加温し、プロピレン分圧0.15MPaで7時間反応させ、予備活性化処理を行った。分析の結果、チタン含有固体触媒成分1g当りプロピレン3.0gが反応していた。

【0053】4) 第1重合工程

添付図1に示すフローシートにおいて、攪拌羽根を有する横型重合器(L/D=6、内容積100リットル)に上記予備活性化処理したチタン含有固体触媒成分を0.5g/hr、有機アルミニウム化合物としてトリエチルアルミニウムおよび有機ケイ素化合物としてジイソプロピルジメトキシシランを表1に示すA1/Siモル比となるように連続的に供給した。表1に示すC2/C3モル比のプロピレンーエチレンの混合ガスを反応温度65℃、反応圧力2.2MPa、攪拌速度40rpmの条件を維持しながら連続供給し、さらに反応器の気相中の水素濃度を表1に示すH2/C3モル比に維持するように水素ガスを循環配管2より連続的に供給し、生成ポリマーすなわちプロピレンーαーオレフィンランダム共重合体(A)の極限粘度を制御して分子量を調節した。

【0054】反応熱は配管3から供給される原料プロピレンの気化熱により除去した。重合器から排出される未反応ガスは配管4を通して反応器系外で冷却、凝縮させて本重合器1に還流した。本重合器で得られたプロピレンーαーオレフィンランダム共重合体(A)は、重合体の保有レベルが反応容積の50容積%となる様に配管5を

通して重合器 1 から連続的に抜き出し第 2 重合工程の重合器 1 0 に供給した。この時、配管 5 からプロピレンーαーオレフィンランダム共重合体(A)の一部を間欠的に抜き出して、エチレン含有量、極限粘度および触媒単位重量当りの重合体収量を求める試料とした。触媒単位重量当りの重合体収量は重合体中のMg分の誘導結合プラズマ発光分光分析(ICP法)により測定した。

16

【0055】5) 第2重合工程

攪拌羽根を有する横型重合器 10 (L/D=6、内容積100リットル) に第 1 重合工程からのプロピレンー α ーオレフィンランダム共重合体(A) およびエチレンープロピレン混合ガスを連続的に供給し、エチレンとプロピレンの共重合を行った。反応条件は攪拌速度 40 r p m、温度 60 ℃、圧力 2.2 M P a であり、気相のガス組成を表 1 に示すエチレン/プロピレン (C2/C3) モル比および水素/エチレン (H2/C2) モル比に調節した。プロピレンー α ーオレフィンランダム共重合体(B)の重合量を調節するための重合活性抑制剤として一酸化炭素、およびプロピレンー α ーオレフィンランダム共重合体(B)の分子量を調節するための水素ガスを配管 7 よりそれぞれ供給した。

【0056】反応熱は配管6から供給される原料液状プロピレンの気化熱で除去した。重合器から排出される未反応ガスは、配管8を通して反応器系外で冷却、凝縮させて本共重合工程に還流させた。共重合工程で生成したプロピレン系ポリマーブレンドは、重合体の保有レベルが反応容積の50容積%となるように配管9で重合器10から抜き出した。プロピレン系ポリマーブレンドの生産速度は8~12kg/hrであった。

30 【0057】抜き出されたプロピレン系ポリマーブレンドはモノマーを除去し、一部は極限粘度([η] ωουω)の測定、および赤外によるプロピレンーαーオレフィンランダム共重合体(B)中のエチレンの測定、ならびにICP法による重合体中のMg分の測定によるコポリマー成分の重合比率の測定に供した。

【0058】チタン含有固体触媒成分の種類、第1重合工程におけるA1/Siモル比、エチレン/プロピレンモル比および水素/プロピレンモル比、ならびに第2重合工程におけるエチレン/プロピレンモル比および水素/エチレンモル比を、表1に示すように変えて実施例1~5および比較例1~2の試料を得た。諸物性の測定結果を、表1に示す。

【0059】6)射出成形品の製造

上記で得られたパウダー状のプロピレン系ポリマーブレンド100重量部に対して、 α 晶造核剤として α -1: アルミニウムヒドロキシービス(4-t-ブチルベンゾエート)、 α -2: 1·3, 2·4-ビス(p-メチルベンジリデン)ソルビトール、または α -3: ナトリウムー2, 2'-メチレンービス(4, 6-ジーt-ブチルフェニル)フォスフェートを表1に示す重量部、フェノール



系熱安定剤としてテトラキス(メチレンー3ー(3′,5′ージー tーブチルー4′ーヒドロキシフェニル)プロピオネート)メタン0.1 重量部および中和剤としてステアリン酸カルシウム0.1 重量部を配合し、高速撹拌式混合機(ヘンシェルミキサー)を用いて、室温下に10分間混合し、混合物をスクリューロ径40mmの押出造粒機を用いてシリンダー設定温度230℃で造粒した。次いで、造粒物からJIS形のテストピースを射出成形機を用いて溶融樹脂温度250℃、金型温度50℃で作成した。得られたテストピースを湿度50%、室温23℃の室内で72時間状態調整して下記の方法に基づき諸物性値を測定し、結果を表1中に示した。

【0060】a) 曲げ弾性率(MPa): JIS K 7203に準拠して測定した。

b) ヘイズ:上記条件で調整した25×50×1mmの平*

* 板状のサンプルを用い、ASTM D 1003に準拠して測定した。

18

- c) アイゾット衝撃値: JIS K 6758に準拠して測定した。
- d) 衝撃白化:上記条件で調整した50×50×2mmの 平板状のサンプルをデュポン衝撃試験機(東洋精機製) を用い、下記の条件下で荷重を落とし、その衝撃により 平板に生じる白化点の直径を測定した。

撃芯先端半径

0.635cmR

10 受け台内径

 $3.81 \text{cm}\,\phi$

荷重

500g

荷重落下高さ

1 m

[0061]

【表1】

	実施例1	実施例2	実施例3	実施例4	実施例 5	比較例1	比较例2
	5	5	5	6	6	.6	6
M Pa	2. 2	2. 2	2. 2	2. 2	2. 2	2.2	2. 2
℃	65	65	65	65	6 5	6 5	65
×10 ⁻³	8. 4	8. 4	8. 4	5. 5	2 5	35	71
	0. 021	0.021	0. 021	0. 014	0. 011	0.023	0.022
wt%	79. 8	79.8	79. 8	71. 0	71. 3	80.0	79. 0
d1/g	2. 1	2. 1	2. 1	2. 3	1.8	1.7	1.6
wt%	97. 0	97. 0	97. 0	98. 5	98. 5	97	97. 0
メルトフローレートMFR、g/10分		2. 2	2. 2	1. 5	6	7.6	14.5
MPa	2. 2	2. 2	2. 2	2. 2	2. 2	2. 2	2. 2
${\mathfrak C}$	6 0	60	60	60	60	60	60
	0. 15	0. 15	0. 15	0. 32	0. 32	0. 14	0.7
	0. 38	0.38	0. 38	0. 25	1. 05	0.004	0.06
₩t%	20. 2	20. 2	20. 2	29. 0	28. 7	20.0	21. 0
₩t%	75	75	75	65	65	75	50
d1/g	2. 1	2. 1	2. 1	2. 3	1. 8	4. 2	2. 9
メルトフローレートMFRs g/10分		2. 2	2. 2	1. 5	6. 0	0.036	0.4
	© × 10 ⁻³ wt% d1/g wt% (FR. g/105) MPa © wt% wt% d1/g	5 MPa 2. 2 ℃ 65 ×10 ⁻³ 8. 4 0. 021 wt 96 79. 8 d1/g 2. 1 wt 96 97. 0 IFR. g/10分 2. 2 MPa 2. 2 ℃ 60 0. 15 0. 38 wt 96 20. 2 wt 96 75 d1/g 2. 1	5 5 5	5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 65 65 65 65 8.4 8.4 8.4 8.4 8.4 8.4 8.4 8.4 8.4 8.4	5 5 5 6 MPa 2. 2 2. 2 2. 2 2. 2 C 65 65 65 65 ×10 ⁻³ 8. 4 8. 4 8. 4 5. 5 0. 021 0. 021 0. 021 0. 014 wt96 79. 8 79. 8 79. 8 71. 0 d1/g 2. 1 2. 1 2. 1 2. 3 wt96 97. 0 97. 0 97. 0 98. 5 IFR. g/10/2 2. 2 2. 2 2. 2 C 60 60 60 60 0. 15 0. 15 0. 15 0. 32 0. 38 0. 38 0. 38 0. 25 wt96 20. 2 20. 2 20. 2 29. 0 wt96 75 75 75 65 d1/g 2. 1 2. 1 2. 1 2. 3	5 5 5 6 6 6 MPa 2.2 2.2 2.2 2.2 2.2 2.2 ℃ 65 65 65 65 65 ×10⁻⁵ 8.4 8.4 8.4 5.5 25 0.021 0.021 0.021 0.021 0.014 0.011 wt96 79.8 79.8 79.8 79.8 71.0 71.3 d1/g 2.1 2.1 2.1 2.3 1.8 wt96 97.0 97.0 97.0 98.5 98.5 IFR _A g/10分 2.2 2.2 2.2 1.5 6 MPa 2.2 2.2 2.2 2.2 2.2 2.2 ℃ 60 60 60 60 60 60 0.15 0.15 0.15 0.32 0.32 0.38 0.38 0.38 0.38 0.25 1.05 wt96 20.2 20.2 20.2 29.0 28.7 wt96 75 75 75 65 65 65 d1/g 2.1 2.1 2.1 2.3 1.8	MPa 2.2

[0062]

【表 2 】



			表 1	(統 き)				
		実施例1	実施例2	実施例3	実施例4	実施例 5	比較例1	比較例2
プロピレン系ポリマー	ブレンド							
WA/WB		4. 0	4. 0	4. 0	2. 4	2.5	. 4.0	3. 8
極限粘度[η]wHoll	d1/g	2. 1	2. 1	2. 1	2. 3	1.8	2. 1	1. 9
極限粘度比[η]ε/[η],		1.0	1. 0	1.0	1. 0	1. 0	2. 5	1. 8
$([z]_B/[z]_A)\times (\Psi_A/\Psi_B)$		4.0	4. 0	4.0	2. 4	2. 5	9. 8	6.8
メルトフローレートMFRwsolf g/10分		2. 2	2. 2	2. 2	1.5	6. 0	2. 6	6.8
プロピレン系樹脂組成	物							
ブロビレン系ポリマーブレンド	重量部	100	100	100	100	100	100	100
a晶造核剂								
[1]	重量部	0. 3	0	0	0	0	0	0
[2]	重量部	0	0. 3	0	0	0	0	0
[3]	重量部	0	0	0.3	0. 3	0. 3	0. 3	0. 3
成形品物性								
曲げ弾性率	MPa	650	620	610	550	670	570	600
ヘイズ	%	20	16	15	28	32	50	90
アイゾット衝撃値 0°C kJ/m²		40	40	45	>50	>50	>50	>50
−20℃		5. 5	6	7	17	6. 5	7	10
衝擊白化径	min.	11.5	11. 5	11	12. 2	12. 5	14	20

α晶造核剤[1]:ナトリウムー2.2′ーメチレンービス(4.6ージー t ーブチルフェニル)フォスフェート

α晶造核剤[2] : アルミニウムヒドロキシオキシービス(4 – t –ブチルベンゾエート)

α晶造核剤[3]:1·3,2·4ービス(pーメチルベンジリデン)ソルビトール

[0063]

【発明の効果】本発明の前記プロピレン系ポリマーブレンドおよび a 晶造核剤と含有する樹脂組成物から得られた成形品は、透明性、難白化性および低温での耐衝撃性ならびにそれらのバランスが優れている。

【図面の簡単な説明】

【図1】実施例で用いた連続重合装置のフローシート。

*【符号の説明】

1 および10: 重合器

2:水素配管

3:原料プロピレン配管

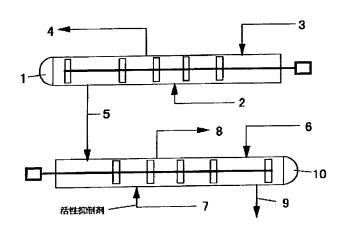
4および8:未反応ガス配管

5 および9:重合体抜き出し配管

6:原料混合ガス配管

30

【図1】



フロントページの続き

(51) Int. Cl. ⁶
C O 8 L 53/00

識別記号

FΙ

CO8L 53/00